

(19)



JAPANESE PATENT OFFICE

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11) Publication number: **06075116 A**

(43) Date of publication of application: **18.03.94**

(51) Int. Cl.

**G02B 5/32**  
**G02F 1/1335**  
**G09F 9/35**

(21) Application number: **04276076**

(22) Date of filing: **14.10.92**

(30) Priority: **26.06.92 JP 04169539**

(71) Applicant: **SHARP CORP**

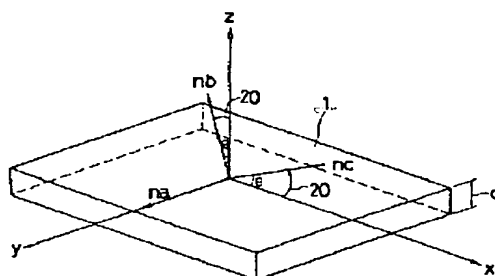
(72) Inventor: **YAMAHARA MOTOHIRO**  
**SASAKI KEI**  
**HARA TERUYOSHI**  
**KANZAKI SHUICHI**

**(54) PHASE DIFFERENCE PLATE AND LIQUID  
CRYSTAL DISPLAY DEVICE**

(57) Abstract:

**PURPOSE:** To eliminate contrast change, coloring phenomenon, or inversion phenomenon generated depending on the visual angle of a display image by inclining the direction of the main refractive index of a refractive index ellipsoid against the normal direction of a surface.

**CONSTITUTION:** The material of a phase difference plate 1 provided with the optical anisotropy of rolled high molecular compound is formed in plate shape of thickness (d). When rectangular coordinate (x), (y), and (z) setting its surface as an x-y plane is defined, the direction of the minimum main refractive index  $n_a$  out of the three refractive indexes  $n_a$ ,  $n_b$ , and  $n_c$  of the refractive index ellipsoid is set in parallel with the direction of y-axis, and the direction of the main refractive index  $n_b$  is comprised by inclining again the normal direction of the surface in the direction of arrowhead 20 at an angle  $\theta$  around the y-axis. In such a way, it is possible to convert light to linearly polarized light extending over a wide range of diopter by compensating the change of phase difference between ordinary ray and extraordinary ray corresponding to the visual angle by interposing the phase difference plate 1 whose direction of main refractive index is inclined against the normal direction.



**COPYRIGHT:** (C)1994,JPO&Japio

**THIS PAGE BLANK (USPTO)**

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平6-75116

(43)公開日 平成6年(1994)3月18日

(51)Int.Cl. <sup>5</sup>	識別記号	庁内整理番号	F I	技術表示箇所
G 0 2 B 5/32		9018-2K		
G 0 2 F 1/1335	5 1 0	9226-2K		
G 0 9 F 9/35		6447-5G		

審査請求 未請求 請求項の数12(全 20 頁)

(21)出願番号 特願平4-276076

(22)出願日 平成4年(1992)10月14日

(31)優先権主張番号 特願平4-169539

(32)優先日 平4(1992)6月26日

(33)優先権主張国 日本(JP)

(71)出願人 000005049

シャープ株式会社

大阪府大阪市阿倍野区長池町22番22号

(72)発明者 山原 基裕

大阪府大阪市阿倍野区長池町22番22号 シ  
ャープ株式会社内

(72)発明者 佐々木 圭

大阪府大阪市阿倍野区長池町22番22号 シ  
ャープ株式会社内

(72)発明者 原 照佳

大阪府大阪市阿倍野区長池町22番22号 シ  
ャープ株式会社内

(74)代理人 弁理士 西教 圭一郎

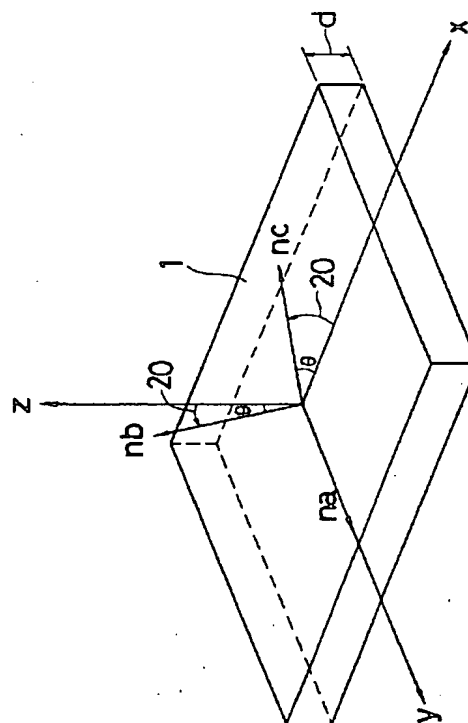
最終頁に続く

(54)【発明の名称】 位相差板および液晶表示装置

(57)【要約】

【目的】 表示画像の視角変化に起因するコントラスト変化、表示画面が着色する現象、白黒が反転する現象などを解消することができる位相差板、および高品質の画像を表示できる液晶表示装置を提供する。

【構成】 位相差板1は、延伸された高分子化合物など光学的異方性を有する材料が平板状に形成されており、屈折率楕円体の3つの主屈折率 $n_a$ 、 $n_b$ 、 $n_c$ のうち、最小主屈折率 $n_a$ の方向が $y$ 軸方向と平行であり、主屈折率 $n_b$ の方向が表面の法線方向に対して傾斜している。



#### 【特許請求の範囲】

【請求項 1】 光学的異方性を有する材料が平板状に形成された位相差板において、屈折率楕円体の主屈折率の方向が、表面の法線方向に対して傾斜していることを特徴とする位相差板。

【請求項 2】 屈折率楕円体の 3 つの主屈折率のうち、最小の主屈折率の方向が表面に対して平行であるとともに、他の主屈折率の方向が表面に対して傾斜していることを特徴とする請求項 1 に記載の位相差板。

【請求項 3】 屈折率楕円体の 3 つの主屈折率のうち、最小の主屈折率の方向が表面に対して平行であるとともに、他の主屈折率の方向と表面とのなす角度  $\theta$  が、 $20^\circ \leq \theta \leq 70^\circ$  の条件を具備することを特徴とする請求項 2 に記載の位相差板。

【請求項 4】 対向する表面に透明電極層および配向膜がそれぞれ形成された一对の透光性基板の間に液晶層が介在することによって構成される液晶表示素子と、前記液晶表示素子の両側に配置される一对の偏光子とを含み、前記液晶表示素子と前記偏光子との間に、請求項 1、2 または 3 に記載の位相差板が少なくとも 1 枚介在していることを特徴とする液晶表示装置。

【請求項 5】 表面内に屈折率異方性を持たず、表面の法線方向の主屈折率  $n_b$  が表面内の主屈折率  $n_a$ 、 $n_c$  より小さい、屈折率異方性が負である位相差板において、

主屈折率  $n_b$  の方向が表面の法線方向に対して傾斜しており、表面内の主屈折率  $n_a$  または  $n_c$  の方向を軸として法線方向の主屈折率  $n_b$  の方向と、表面内の主屈折率  $n_c$  または  $n_a$  の方向とが反時計まわり、または時計まわりに傾斜していることを特徴とする位相差板。

【請求項 6】 請求項 5 に記載の位相差板から成る第 1 および第 2 の位相差板を 2 枚積層し、各位相差板の法線方向の主屈折率  $n_b$  が傾斜した方向がなす角度が約  $90^\circ$  であることを特徴とする位相差板。

【請求項 7】 前記第 1 の位相差板の法線方向の主屈折率  $n_b$  が傾斜した方向に対して、前記第 2 の位相差板の法線方向の主屈折率  $n_b$  が傾斜した方向とのなす角度が、時計まわりに約  $90^\circ$  であることを特徴とする請求項 6 に記載の位相差板。

【請求項 8】 対向する表面に透明電極層および配向膜がそれぞれ形成された一对の透光性基板間に液晶層を介在して構成される液晶表示素子と、前記液晶表示素子の両側に配置される一对の偏光子とを含み、前記液晶表示素子と前記偏光子との間に、請求項 6 または 7 に記載の位相差板を配置することを特徴とする液晶表示装置。

【請求項 9】 請求項 7 に記載の位相差板のうち、第 1 の位相差板を、液晶表示素子の遠方側基板のラビング方

向と第 1 の位相差板の法線方向の主屈折率  $n_b$  が傾斜した方向とがほぼ同じ方向になるように配置し、第 2 の位相差板を、液晶表示素子の近接側基板のラビング方向と第 2 の位相差板の法線方向の主屈折率  $n_b$  が傾斜した方向とはほぼ反対方向になるように配置することを特徴とする請求項 8 に記載の液晶表示装置。

【請求項 10】 対向する表面に透明電極層および配向膜がそれぞれ形成された一对の透光性基板間に液晶層を介在して構成される液晶表示素子と、前記液晶表示素子の両側に配置される一对の偏光子とを含み、前記液晶表示素子と前記偏光子との間に、請求項 5 に記載の位相差板を少なくとも 1 枚配置することを特徴とする液晶表示装置。

【請求項 11】 前記液晶表示素子と偏光子との間に位相差板を 1 枚配置することを特徴とする請求項 10 に記載の液晶表示装置。

【請求項 12】 前記位相差板の法線方向の主屈折率  $n_b$  が傾斜した方向が、前記液晶表示素子の近接側基板のラビング方向とはほぼ反対方向であることを特徴とする請求項 11 に記載の液晶表示装置。

#### 【発明の詳細な説明】

##### 【0001】

【産業上の利用分野】 本発明は、液晶表示装置に関し、特に表示画面の視角特性を改善する液晶表示装置に関する。

##### 【0002】

【従来の技術】 従来から、ネマティック液晶表示素子を用いた液晶表示装置は、時計や電卓などの数値セグメント型表示装置に広く用いられており、液晶表示素子の透光性基板には薄膜トランジスタなどの能動素子が、液晶に電圧を印加する画素電極を選択駆動するスイッチング手段として形成され、さらに赤色、緑色、青色などのカラーフィルタ層がカラー表示手段として設けられており、液晶のツイスト角に応じて (a) ネマティック液晶分子を  $90^\circ$  度ねじれ配向させたアクティブ駆動型ツイストネマティック (Twisted Nematic、以下「TN」と略称する) 液晶表示方式と、(b) ネマティック液晶分子のツイスト角を  $90^\circ$  度以上とすることによって透過率－液晶印加電圧特性の鋭い急峻性を利用したマルチプレックス駆動型スーパーツイストネマティック (Super Twisted Nematic、以下「STN」と略称する) 液晶表示方式などが知られている。

【0003】 後者の (b) マルチプレックス駆動型 STN 液晶表示方式は、特有の色付きが存在するため、白黒表示を行うには、光学的補償板を配置する方式が有力であると考えられており、光学的補償板に応じて、(b-1) 表示用液晶セルと逆方向のツイスト角でねじれ配向させた液晶セルを用いた二層型のダブルスーパーツイストネマティック (Double Super Twisted Nematic) 液

品表示方式と、(b-2) 光学的異方性を有するフィルムを配置したフィルム付加型液晶表示方式とに大別され、軽量性、低コストの観点から、(b-2) フィルム付加型液晶表示方式が有力であると考えられている。

【0004】一方、前者の(a) アクティブ駆動型TN液晶表示方式は、(a-1) 一対の偏光板の偏光方向を相互に平行に配置して、液晶層に電圧を印加しない状態(オフ状態)で黒色を表示するノーマリブラック方式と、(a-2) 偏光方向を相互に直交するように配置して、オフ状態で白色を表示するノーマリホワイト方式の2種類に大別され、表示コントラスト、色再現性、表示の視角依存性の観点からノーマリホワイト方式が有力であると考えられている。

【0005】

【発明が解決しようとする課題】しかしながら、従来のTN液晶表示装置において、液晶分子に屈折率異方性が存在し、また上下の電極基板に対して液晶分子が傾斜して配向しているため、観察する視角によって表示画像のコントラストが変化して、視角依存性が大きくなるという課題がある。特に、図3や図19の液晶表示素子の平面図で示すように、画面法線方向から正視角方向に視角を傾けていくと、ある角度以上で表示画像が着色する現象(以下、「着色現象」という)や、白黒が反転する現象(以下、「反転現象」という)が発生する。また、反視角方向に視角を傾けてゆくと、急激にコントラストが低下する。

【0006】そこで、このような視角依存性を改善するために、図7の斜視図で示すような、屈折率楕円体の1つの主屈折率の方向が表面の法線方向に対して平行な位相差板を液晶層と偏光板の間に介在させることによって、光の位相を補償することが考えられているが、このような位相差板を用いても正視角方向の反転現象を改善するには限界があるという課題がある。

【0007】本発明の目的は、前述した課題を解決するため、表示画像の視角に依存して生ずるコントラスト変化、着色現象、反転現象を解消することができる位相差板および当該位相差板を用いることによって高品質の画像を表示することができる液晶表示装置を提供することである。

【0008】

【課題を解決するための手段】本発明は、光学的異方性を有する材料が平板状に形成された位相差板において、屈折率楕円体の主屈折率の方向が、表面の法線方向に対して傾斜していることを特徴とする位相差板である。

【0009】また本発明は、屈折率楕円体の3つの主屈折率のうち、最小の主屈折率の方向が表面に対して平行であるとともに、他の主屈折率の方向が表面に対して傾斜していることを特徴とする。

【0010】また本発明は、屈折率楕円体の3つの主屈折率のうち、最小の主屈折率の方向が表面に対して平行

であるとともに、他の主屈折率の方向と表面とのなす角度 $\theta$ が、 $20^\circ \leq \theta \leq 70^\circ$ の条件を具備することを特徴とする。

【0011】また本発明は、表面に透明電極層および配向膜が形成された一対の透光性基板の間に液晶層が介在することによって構成される液晶表示素子と、前記液晶表示素子の両側に配置される一対の偏光子と、前記液晶表示素子と前記偏光子との間に、上述の位相差板が少なくとも1枚介在していることを特徴とする液晶表示装置である。

【0012】本発明は、表面内に屈折率異方性を持たず、表面の法線方向の主屈折率 $n_b$ が表面内の主屈折率 $n_a$ 、 $n_c$ より小さい、屈折率異方性が負である位相差板において、主屈折率 $n_b$ の方向が表面の法線方向に対して傾斜しており、表面内の主屈折率 $n_a$ または $n_c$ の方向を軸として法線方向の主屈折率 $n_b$ の方向と、表面内の主屈折率 $n_c$ または $n_a$ の方向とが反時計まわり、または時計まわりに傾斜していることを特徴とする位相差板である。

【0013】また本発明は、上述の位相差板から成る第1および第2の位相差板を2枚積層し、各位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向がなす角度が約90度であることを特徴とする位相差板である。

【0014】また本発明は、前記第1の位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向に対して、前記第2の位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向とのなす角度が、時計まわりに約90度であることを特徴とする。

【0015】また本発明は、対向する表面に透明電極層および配向膜がそれぞれ形成された一対の透光性基板間に液晶層を介在して構成される液晶表示素子と、前記液晶表示素子の両側に配置される一対の偏光子とを含み、前記液晶表示素子と前記偏光子との間に、上述の位相差板を配置することを特徴とする液晶表示装置である。

【0016】また本発明は、上述の2枚積層した位相差板のうち、第1の位相差板を、液晶表示素子の遠方側基板のラビング方向と第1の位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向とがほぼ同じ方向になるように配置し、第2の位相差板を、液晶表示素子の近接側基板のラビング方向と第2の位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向とはほぼ反対方向になるように配置することを特徴とする液晶表示装置である。

【0017】また本発明は、対向する表面に透明電極層および配向膜がそれぞれ形成された一対の透光性基板間に液晶層を介在して構成される液晶表示素子と、前記液晶表示素子の両側に配置される一対の偏光子とを含み、前記液晶表示素子と前記偏光子との間に、上述の位相差板を少なくとも1枚配置することを特徴とする液晶表示装置である。

【0018】また本発明は、前記液晶表示素子と偏光子

との間に位相差板を1枚配置することを特徴とする。

【0019】また本発明は、前記位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向が、前記液晶表示素子の近接側基板のラビング方向とほぼ反対方向であることを特徴とする。

【0020】

【作用】本発明に従えば、直線偏光の光が液晶などの複屈折性を有する部材を通過して、正常光と異常光が発生し、これらの位相差に伴って楕円偏光に変換される場合、複屈折性を有する部材の片側または両側に、主屈折率の方向が表面の法線方向に対して傾斜している位相差板を介在させることによって、視角に応じて生ずる正常光と異常光との位相差変化を補償して、視角の広い範囲に亘って直線偏光に変換することが可能となる。

【0021】また、このような位相差板において屈折率楕円体の3つの主屈折率のうち最小の主屈折率の方向が、表面に対して平行であるとともに、他の主屈折率の方向が表面に対して傾斜していることによって、表面法線を含み、かつ最小の主屈折率の方向に対して垂直な平面内での正視角方向における方向の視角変化に対して、正常光と異常光との位相差変化を補償することが可能となる。

【0022】さらに、最小の主屈折率の方向が表面に対して平行であるとともに、他の主屈折率の方向と表面とのなす角度 $\theta$ が、 $20^\circ \leq \theta \leq 70^\circ$ の条件を具備することによって、正視角方向における $0^\circ$ から $60^\circ$ の範囲の視角変化に対する位相補償が良好に行われる。

【0023】また、表面に透明電極層および配向膜が形成された一対の透光性基板の間に液晶層が介在することによって構成される液晶表示素子と、液晶表示素子の両側に配置される一対の偏光子と、液晶表示素子と偏光子との間に、上述のような位相差板が少なくとも1枚介在していることによって、視角変化に伴う着色現象や反転現象を解消することができ、視角依存性が無い液晶表示装置を得ることができる。

【0024】また本発明に従えば、直線偏光の光が液晶などの複屈折性を有する部材を通過して、正常光と異常光が発生し、これらの位相差に伴って楕円偏光に変換された場合、複屈折性を有する部材の片側または両側に、表面内に屈折率異方性を持たず、表面の法線方向の主屈折率 $n_b$ が表面内の主屈折率 $n_a$ 、 $n_c$ より小さい、屈折率異方性が負である位相差板であって、表面内の主屈折率 $n_a$ または $n_c$ の方向を軸として法線方向の主屈折率 $n_b$ の方向と、表面内の主屈折率 $n_c$ または $n_a$ の方向とが反時計まわりまたは時計まわりに傾斜している位相差板を少なくとも1枚介在させることによって、視角に応じて生ずる正常光と異常光との位相差変化を補償して、視角の広い範囲にわたって直線偏光に変換することが可能となる。

【0025】また、このような位相差板を2枚積層し、

かつ各位相差板の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向のなす角度が約 $90^\circ$ であることによって、正視角方向の位相差変化の補償に限らず、反視角方向および左右方向での位相差変化を補償することができる。

【0026】さらに、前述の2枚積層した位相差板を、第1の位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向に対して、第2の位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向とのなす角度が時計まわりに約 $90^\circ$ となるように積層することによって、上述の位相差変化の補償をより確実に実行することができる。

【0027】また、表面に透明電極層および配向膜が形成された一対の透光性基板の間に液晶層が介在することによって構成される液晶表示素子と、液晶表示素子の両側に配置される一対の偏光子と、液晶表示素子と偏光子との間に上述のような位相差板が少なくとも1枚介在していることによって、視角変化に伴う着色現象や反転現象を解消することができ、視角依存性がない液晶表示装置を得ることができる。

【0028】この場合、位相差板を1枚配置する場合は、位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向が、液晶表示素子の近接側基板のラビング方向とほぼ反対方向となるように配置することによって、上述の位相差変化の補償をより確実に実行することができる。位相差板を2枚積層する場合は、第1の位相差板を、液晶表示素子の遠方側基板のラビング方向と第1の位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向とがほぼ同じ方向になるように配置し、第2の位相差板を、液晶表示素子の近接側基板のラビング方向と第2の位相差板の法線方向の主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向とがほぼ反対方向になるように配置することによって、上述の位相差変化の補償をより確実に実行することができる。

【0029】

【実施例】図1は、本発明の一実施例である位相差板の斜視図である。位相差板1は、延伸された高分子化合物、たとえばポリカーボネート、ポリエステルなど光学的異方性を有する材料が厚さ $d$ の平板状に形成されており、表面を $x-y$ 平面とする直交座標系 $x-y-z$ を定義すると、屈折率楕円体の3つの主屈折率 $n_a$ 、 $n_b$ 、 $n_c$ のうち、最小の主屈折率 $n_a$ の方向（進相軸）が $y$ 軸方向と平行であり、主屈折率 $n_b$ の方向が表面の法線方向（図1中の $z$ 軸）に対して $y$ 軸まわりを角度 $\theta$ で矢印20の方向に傾斜して構成されている。

【0030】図2は、本発明の一実施例である液晶表示装置の分解断面図である。液晶表示装置2は、表面にITO（インジウム錫酸化物）などから成る透明電極層8、9およびポリイミド、ポリビニルアルコールなどから成る配向膜10、11が形成された一対のガラス基板6、7の間に、ネマティック液晶などから成る液晶層12が樹脂などから成る封止部材13で封入されることによって構成される液晶表示素子5と、液晶表示素子5の

両側に配置される一対の偏光板3、4と、液晶表示素子5と偏光板3との間に図1に示す位相差板1が介在して、図2の示す順序で積層されることによって構成される。

【0031】配向膜10、11の各表面は、介在する液晶分子が約90°のねじれ配向するように、予めラビング処理が施されており、図3の平面図に示すように、ガラス基板6上の配向膜10のラビング方向は矢印21の方向であり、ガラス基板7上の配向膜11のラビング方向は、矢印21に対して垂直な矢印22の方向に処理されている。

【0032】図4は、図2に示す液晶表示装置2の分解斜視図である。偏光板3の透過軸23と偏光板4の透過軸24とが互いに直交するように配置されているとともに、偏光板4の透過軸24と液晶表示素子5の配向膜10のラビング方向21と、位相差板1の最小主屈折率 $n_a$ の方向である進相軸25とが互いに平行となるように設定され、一方、偏光板3の透過軸23と液晶表示素子5の配向膜11のラビング方向22とが互いに平行となるように設定されている。したがって、液晶表示素子5の液晶層12に電圧を印加しないとき、液晶表示装置2が光を透過して白色表示を行う方式、いわゆるノーマリホワイト表示方式で構成されている。なお、位相差板1は、偏光板3と偏光板4の間のいずれかに介在していれば位相補償が可能となり、偏光板4と液晶表示素子5との間に介在しても構わず、さらに2枚以上の複数枚で構成されていても構わない。

【0033】次に、こうして得られる液晶表示装置2の具体的実施例とその視角依存性を測定した結果を説明する。図5は、液晶表示装置2の視角依存性の測定系を示す概略斜視図である。液晶表示装置2を構成する液晶表示素子5のガラス基板6と位相差板1とが接触する面26を直交座標系 $x-y-z$ の基準面 $x-y$ に設定して、面26の法線方向27に対して角度 $\psi$ の方向であって、座標原点から所定距離の位置に、一定の立体受光角を有する受光素子71を配置して、偏光板4側から波長550nmの単色光を入射する。なお、受光素子71の出力は、増幅器72で所定のレベルに増幅され、波形メモリやレコーダなどの記録手段73によって記録される。

【0034】（実施例1）図2の液晶表示装置2において、液晶層12として屈折率異方性 $\Delta n$ が0.08であるネマティック液晶材料を用い、液晶層12の厚さを4.5 $\mu\text{m}$ に設定するとともに、位相差板1としてポリカーボネート、ポリエステルなどの高分子化合物を延伸したものであって、図1に示すように、主屈折率 $n_c$ と主屈折率 $n_a$ との差および位相差板1の厚さ $d$ の積 $(n_c - n_a) \times d$ を意味する第1のリタレーション(retardation)値が0nmであって、主屈折率 $n_c$ と主屈折率 $n_b$ との差および位相差板1の厚さ $d$ の積 $(n_c - n_b) \times d$ を意味する第2のリタレーション値が-100

nmである一軸性のものを使用しており、主屈折率 $n_b$ の方向が位相差板1の表面の法線方向に対して矢印20で示す反時計まわりに40°傾いており、同様に主屈折率 $n_c$ の方向が表面に対して40°の角度をなしている。

【0035】このような液晶表示装置2を図5に示す測定系に設置して、受光素子71が一定の角度 $\psi$ で固定された場合に、液晶表示素子5への印加電圧に対する受光素子71の出力レベルを測定し、その結果を図6の透過率-液晶印加電圧特性のグラフとして示す。図6において、ラインL1は角度 $\psi = 0^\circ$ の場合、ラインL2は角度 $\psi = 30^\circ$ の場合、ラインL3は角度 $\psi = 45^\circ$ の場合をそれぞれ示している。この結果から、液晶印加電圧を0Vから徐々に上げていくと4.5V付近までに透過率が0%に下がり、さらに液晶印加電圧を上げても透過率があまり再上昇していないことが理解される。さらに、液晶印加電圧が約1V付近での透過率が、ラインL1、ラインL2、ラインL3において大差なく、視角依存性が改善されていることが理解される。

【0036】（比較例1）図8の液晶表示装置32は、位相差板1を除いて図2の液晶表示装置2と同様な構成であって、液晶層12として屈折率異方性 $\Delta n$ が0.08であるネマティック液晶材料を用い、液晶層12の厚さを4.5 $\mu\text{m}$ に設定するとともに、図1に示した位相差板1の代わりに図7に示す位相差板31を用いている。位相差板31は、ポリカーボネートなどの高分子化合物を延伸したものであって、第1のリタレーション値 $(n_c - n_a) \times d$ が0nmであって、第2のリタレーション値 $(n_c - n_b) \times d$ が-100nmである一軸性のもので、主屈折率 $n_b$ の方向が表面の法線方向と平行に形成されている。

【0037】このような液晶表示装置32を、実施例1と同様に、図5に示す測定系に設置して、受光素子71が一定の角度 $\psi$ で固定された場合に、液晶印加電圧に対する受光素子71の出力レベルを測定し、その結果を図9の透過率-液晶印加電圧特性のグラフとして示す。図9において、ラインL4は角度 $\psi = 0^\circ$ の場合、ラインL5は角度 $\psi = 30^\circ$ の場合、ラインL6は角度 $\psi = 45^\circ$ の場合をそれぞれ示している。この結果から、液晶印加電圧を0Vから徐々に上げていくと、ラインL5は3.2V付近で透過率がほぼ0%に下がるが、さらに液晶印加電圧を上げていくと僅かに上昇する傾向があり、ラインL6は、透過率が完全に0%にならずに再上昇していることが理解される。さらに、液晶印加電圧が1V付近での透過率が、角度 $\psi = 0^\circ$ から大きくなるにつれて低下している。したがって、実施例1のものは本比較例1のものとは比べて視角依存性がかなり改善されていることが理解される。

【0038】（実施例2）図2の液晶表示装置2において、液晶層12として屈折率異方性 $\Delta n$ が0.08であ

るネマティック液晶材料を用い、液晶層12の厚さを4.5  $\mu\text{m}$ に設定するとともに、位相差板1としてポリカーボネート、ポリエステルなどの高分子化合物を延伸したものであって、第1のリタデーション値 $(n_c - n_a) \times d$ が220 nmであり、第2のリタデーション値が $(n_c - n_b) \times d$ が35 nmである二軸性のもので、主屈折率 $n_b$ の方向が位相差板1の表面の法線方向に対して図1中の矢印20とは反対方向の時計まわりに40°傾いており、同様に主屈折率 $n_c$ の方向が表面に対して時計まわりに40°の角度をなしている。

【0039】このような液晶表示装置2を、図5に示す測定系に設置して、受光素子71が一定の角度 $\psi$ で固定された場合に、液晶表示素子5への液晶印加電圧に対する受光素子71の出力レベルを測定し、その結果を図10の透過率-液晶印加電圧特性のグラフとして示す。図10において、ラインL7は角度 $\psi = 0^\circ$ の場合、ラインL8は角度 $\psi = 30^\circ$ の場合、ラインL9は角度 $\psi = 45^\circ$ の場合をそれぞれ示している。この結果から、液晶印加電圧を0 Vから徐々に上げていくと4.5 V付近までに透過率が0%に下がり、さらに液晶印加電圧を上げても透過率が再上昇していないことが理解される。さらに、液晶印加電圧が約1 V付近での透過率が、ラインL7、ラインL8、ラインL9において大差なく、視角依存性が改善されていることが理解される。

【0040】(比較例2)図8に示す液晶表示装置32は、位相差板1を除いて図2の液晶表示装置2と同様な構成であって、液晶層12として屈折率異方性 $\Delta n$ が0.08であるネマティック液晶層を用い、液晶層12の厚さを4.5  $\mu\text{m}$ に設定するとともに、図1に示した位相差板1の代わりに図7に示す位相差板31を用いている。位相差板31は、ポリカーボネートなどの高分子化合物を延伸したものであって、第1のリタデーション値 $(n_c - n_a) \times d$ が220 nmであって、第2のリタデーション値 $(n_c - n_b) \times d$ が35 nmの二軸性のもので、主屈折率 $n_b$ の方向が表面の法線方向と平行に形成されている。

【0041】このような液晶表示装置32を実施例2と同様に、図5に示す測定系に設置して、受光素子71が一定の角度 $\psi$ で固定された場合に、液晶印加電圧に対する受光素子71の出力レベルを測定し、その結果を、図11の透過率-液晶印加電圧特性のグラフとして示す。図11において、ラインL10は角度 $\psi = 0^\circ$ の場合、ラインL11は角度 $\psi = 30^\circ$ の場合、ラインL12は角度 $\psi = 45^\circ$ の場合をそれぞれ示している。この結果から、液晶印加電圧を0 Vから徐々に上げていくと、ラインL11は2.9 V付近で透過率がほぼ0%に下がるが、さらに液晶印加電圧を上げていくと僅かに上昇する傾向にあり、ラインL12は透過率が2.8 V付近ではほぼ0%になるが、さらに上げていくと再上昇していることが理解される。さらに、液晶印加電圧が1 V付近での

透過率が、角度 $\psi = 0^\circ$ から大きくなるにつれて低下している。したがって実施例2のものは本比較例2のものと比べて視角依存性がかなり改善されていることが理解される。

【0042】(実施例3)図12の液晶表示装置2において、液晶層12として屈折率異方性 $\Delta n$ が0.08であるネマティック液晶材料を用い、液晶層12の厚さを4.5  $\mu\text{m}$ に設定するとともに、液晶表示素子5と偏光板3の間に介在する2枚の位相差板1a、1bとしてポリカーボネート、ポリエステルなどの高分子化合物を延伸したものであって、位相差板1aについては第1のリタデーション値 $(n_c - n_a) \times d$ が350 nmであって、第2のリタデーション値 $(n_c - n_b) \times d$ が210 nmの二軸性のものであって、主屈折率 $n_b$ の方向が位相差板1の表面の法線方向に対して図1中の矢印20とは反対方向の時計まわりに20°傾いており、同様に主屈折率 $n_c$ の方向が表面に対して時計まわりに20°の角度をなしている。さらに、最小主屈折率 $n_a$ の方向(進相軸)25aはガラス基板6上の配向膜10のラビング方向21と平行になるように配置されている。

【0043】一方、位相差板1bにおいて、位相差板1aと同様に、ポリカーボネート、ポリエステルなどの高分子化合物を延伸したものであって、第1のリタデーション値 $(n_c - n_a) \times d$ が350 nmであって、第2のリタデーション値 $(n_c - n_b) \times d$ が210 nmの二軸性のものであって、主屈折率 $n_b$ の方向が位相差板1の表面の法線方向に対して図1中の矢印20で示す反時計まわりに20°傾いており、同様に主屈折率 $n_c$ の方向が表面に対して20°の角度をなしている。さらに、最小主屈折率 $n_a$ の方向(進相軸)25bは、ガラス基板6上の配向膜10のラビング方向21と垂直になるように配置される。

【0044】このような液晶表示装置2を、図5に示す測定系に設置して、受光素子71が一定の角度 $\psi$ で固定された場合に、液晶表示素子5への液晶印加電圧に対する受光素子71の出力レベルを測定し、その結果を図13の透過率-液晶印加電圧特性のグラフとして示す。図13において、ラインL13は角度 $\psi = 0^\circ$ の場合、ラインL14は角度 $\psi = 30^\circ$ の場合、ラインL15は角度 $\psi = 45^\circ$ の場合をそれぞれ示している。この結果から、液晶印加電圧を0 Vから徐々に上げていくと4.5 V付近までに透過率が0%に下がり、さらに液晶印加電圧を上げても透過率が再上昇していないことが理解される。さらに、液晶印加電圧が1 V付近での透過率が、ラインL13、ラインL14、ラインL15においてあまり大差なく、視角依存性が改善されていることが理解される。

【0045】(比較例3)本比較例において、図14の液晶表示装置34は、位相差板1a、1bを除いて図12の液晶表示装置2と同様な構成であって、液晶層12



として屈折率異方性 $\Delta n$ が0.08であるネマティック液晶層を用い、液晶層12の厚さを $4.5\mu\text{m}$ に設定するとともに、位相差板31a、31bとして図1に示した位相差板1の代わりに図7に示す位相差板31をそれぞれ用いている。位相差板31aは、ポリカーボネートなどの高分子化合物を延伸したものであって、第1のリタレーション値 $(n_c - n_a) \times d$ が $350\text{nm}$ であって、第2のリタレーション値 $(n_c - n_b) \times d$ が $210\text{nm}$ の二軸性のものであって、主屈折率 $n_b$ の方向が表面の法線方向と平行に形成されている。さらに、最小主屈折率 $n_a$ の方向（進相軸）33aはガラス基板6上の配向膜10のラビング方向21と平行になるように配置される。

【0046】一方、位相差板31bは、位相差板31aと同様に、ポリカーボネートなどの高分子化合物を延伸したものであって、第1のリタレーション値 $(n_c - n_a) \times d$ が $350\text{nm}$ であり、第2のリタレーション値 $(n_c - n_b) \times d$ が $210\text{nm}$ の二軸性のものであって、主屈折率 $n_b$ の方向が表面の法線方向と平行に形成されている。さらに、最小主屈折率 $n_a$ の方向（進相軸）33bはガラス基板6上の配向膜10のラビング方向21と垂直となるように配置される。

【0047】このような液晶表示装置34を、実施例3と同様に、図5に示す測定系に設置して、受光素子71が一定の角度 $\psi$ で固定された場合に、液晶印加電圧に対する受光素子71の出力レベルを測定し、その結果を図15の透過率-液晶印加電圧特性のグラフとして示す。図15において、ラインL16は角度 $\psi = 0^\circ$ の場合、ラインL17は角度 $\psi = 30^\circ$ の場合、ラインL18は角度 $\psi = 45^\circ$ の場合をそれぞれ示している。この結果から、液晶印加電圧を0Vから徐々に上げていくと、4.5V付近までに透過率が0%に下がるが、さらに液晶印加電圧を上げていくと透過率が再上昇しており、その上昇幅は実施例3のものとは比べて大きいことが理解される。さらに、液晶印加電圧が1V付近での透過率が、角度 $\psi = 0^\circ$ から大きくなるにつれて低下している。したがって実施例3のものは本比較例3のものと比べて視角依存性が若干改善されていることが理解される。

【0048】なお、以上の実施例では、延伸された高分子化合物を用いた例を説明したが、ポリカーボネートやポリエステルなどの液晶性高分子を傾斜配向させたものも用いることができる。

【0049】図16は、本発明の他の実施例である位相差板の斜視図である。位相差板41は、延伸された高分子化合物、たとえばポリスチレンなどの光学的異方性を有する材料が厚さ $d$ の平板状に形成されており、表面を $x-y$ 平面とする直交座標系 $x-y-z$ を定義すると、屈折率楕円体の3つの主屈折率 $n_a$ 、 $n_b$ 、 $n_c$ のうち、主屈折率 $n_a$ の方向は $y$ 軸に平行であり、主屈折率 $n_b$ の方向は表面の法線方向（図16中の $z$ 軸）に対して $y$ 軸

まわりを角度 $\theta$ で矢印60の方向に傾斜している。また、主屈折率 $n_c$ の方向は表面に沿って $x$ 軸まわりに角度 $\theta$ で矢印59の方向に傾斜している。さらに主屈折率 $n_a$ 、 $n_b$ 、 $n_c$ には、 $n_a = n_c > n_b$ の関係が成立する。

【0050】図17は、本発明のさらに他の実施例である位相差板42の斜視図である。位相差板42は、前述の図16に示される位相差板41を2枚積層して構成されている。すなわち位相差板42は、第1位相差板41aの主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向61aに対して、第2位相差板41bの主屈折率 $n_b$ が傾斜した方向61bとのなす角度が、約90度である。

【0051】図18は、本発明の他の実施例である液晶表示装置54の分解断面図である。液晶表示装置54は、表面にITOなどから成る透明電極層48、49およびポリイミド、ポリビニルアルコールなどから成る配向膜50、51が形成された一対のガラス基板46、47の間に、ネマティック液晶などから成る液晶層52が樹脂などから成る封止部材53で封入されることによって構成される液晶表示素子45と、液晶表示素子45の両側に配置される一対の偏光板43、44とを含み、液晶表示素子45と偏光板43との間に図17に示す位相差板42が介在して、図18の示す順序で積層されることによって構成される。

【0052】配向膜50、51の各表面は、介在する液晶分子が約90度のねじれ配向するように、予めラビング処理が施されており、図19の平面図に示すように、ガラス基板46上の配向膜50のラビング方向は矢印62の方向であり、ガラス基板47上の配向膜51のラビング方向は、矢印62に対して垂直な矢印63の方向に処理されている。

【0053】図20は、図18に示す液晶表示装置54の分解斜視図である。偏光板43の透過軸64と偏光板44の透過軸65とが互いに直交するように配置されているとともに、偏光板44の透過軸65と、液晶表示素子45の配向膜50のラビング方向62と、位相差板41bの主屈折率 $n_b$ が傾斜している方向61bとが互いに平行、かつ液晶表示素子45の配向膜50のラビング方向62と、位相差板41bの主屈折率 $n_b$ が傾斜している方向61bとが反対方向となるように設定される。

【0054】一方、偏光板43の透過軸64と液晶表示素子45の配向膜51のラビング方向63と位相差板41aの主屈折率 $n_b$ が傾斜している方向61aとが互いに平行、かつ液晶表示素子45の配向膜51のラビング方向63と、位相差板41aの主屈折率 $n_b$ が傾斜している方向61aとが同じ方向となるように設定されている。したがって、液晶表示素子45の液晶層52に電圧を印加しないとき、液晶表示装置54が光を透過して白色表示を行う方式、いわゆるノーマリホワイト表示方式で構成されている。なお、位相差板42は、偏光板43

と偏光板44の間のいずれかに介在していれば位相補償が可能となり、偏光板44と液晶表示素子45との間に介在してもかまわない。

【0055】次に、こうして得られる液晶表示装置54の具体的実施例とその視角依存性を測定した結果を説明する。図21は、液晶表示装置54の視角依存性の測定系を示す概略斜視図である。液晶表示装置54を構成する液晶表示素子45のガラス基板46と位相差板41bとが接触する面66を直交座標系xyzの基準面x-yに設定して、面66の法線方向67に対して角度 $\psi$ の方向であって、座標原点から所定距離の位置に前述の図5と同様に、一定の立体受光角を有する受光素子71を配置して、偏光板44側から波長550nmの単色光を入射する。なお、受光素子71の出力は、増幅器72で所定のレベルに増幅され、波形メモリやレコーダなどの記録手段73によって記録される。測定方向は、正視角方向、右方向、反視角方向、左方向の4方向である。

【0056】(実施例4)図18の液晶表示装置54において、液晶層52として屈折率異方性 $\Delta n$ が0.08であるネマティック液晶材料を用い、液晶52の厚さを4.5 $\mu$ mに設定するとともに、位相差板42を構成する位相差板41a、41bとしてポリスチレンなどの高分子化合物を延伸したものであって、図16に示すように、主屈折率 $n_c$ と主屈折率 $n_a$ との差および位相差板41a、41bの厚さdとの積 $(n_c - n_a) \times d$ を意味する第1のリタデーション値が0nmであって、主屈折率 $n_c$ と主屈折率 $n_b$ との差および位相差板41a、41bの厚さdの積 $(n_c - n_b) \times d$ を意味する第2のリタデーション値が100nmである一軸性のものを

使用しており、主屈折率 $n_b$ の方向が位相差板41a、41bの表面の法線方向に対して矢印60で示す時計まわりに20度傾いており、同様に主屈折率 $n_c$ の方向が表面に対して20度の角度をなしている。

【0057】このような液晶表示装置54を図21に示す測定系に設置して、受光素子71が一定の角度 $\psi$ で固定された場合に、液晶表示素子45への印加電圧に対する受光素子71の出力レベルを測定し、その結果を図22の透過率-液晶印加電圧特性のグラフとして示す。図22において、ラインL21は角度 $\psi = 0$ 度の場合の特性曲線を示す。またラインL22、L23、L24、L25は、正視角方向、右方向、反視角方向、左方向に角度 $\psi = 30$ 度傾けた位置から見たときの特性曲線をそれぞれ示している。この結果から、印加電圧が3.5Vから5.5Vで、透過率がほとんどフラットであることが確認される。その上、電圧の印加時の透過率が真上から見たときと、視角を傾けたときとあまり透過率が変化していないことが確認される。

【0058】また、ラインL23、L25において、真上から見たときの印加電圧-透過率特性とほとんど変化せず、左右の比対照性もほとんどないことが確認される。さらにラインL24において、電圧印加時の透過率がかなり落ちており、黒表示ができ、反視角方向が改善されていることが確認される。

【0059】液晶表示装置54の正視角方向と反視角方向のコントラスト比を以下の表1に示す。

【0060】

【表1】

	コントラスト比	
	正視角方向	反視角方向
液晶表示装置54	76	18
液晶表示装置80	10	8
位相差板無しTN	42	4

【0061】(比較例4)図23の液晶表示装置80は、位相差板82を除いて図18の液晶表示装置54と同様の構成であって、液晶層52として屈折率異方性 $\Delta n$ が0.08であるネマティック液晶材料を用い、液晶52の厚さを4.5 $\mu$ mに設定するとともに、図16に示した位相差板41の代わりに図24に示す位相差板81を用いている。位相差板82を構成する位相差板81a、81bは、ポリスチレンなどの高分子化合物を延伸したものであって、第1のリタデーション値 $(n_c - n_a) \times d$ が0nmであって、第2のリタデーション値

$(n_c - n_b) \times d$ が100nmである一軸性のもので、主屈折率 $n_b$ の方向は表面の法線方向と平行に形成されている。

【0062】第1の位相差板81aの主屈折率 $n_c$ の方向83aはガラス基板47上の配向膜51のラビング方向63と平行に、第2の位相差板81bの主屈折率 $n_c$ の方向83bはガラス基板46上の配向膜50のラビング方向62と平行にそれぞれ配置されている。

【0063】図25は、液晶表示装置80の印加電圧-透過率特性を示すグラフである。図25において、液晶

表示装置 80 を真上から見たときの特性曲線がライン L 26 で示されており、正視角方向、右方向、反視角方向、左方向に  $\psi = 30$  度傾けた位置から見たときの特性曲線が、それぞれライン L 27, L 28, L 29, L 30 で示されている。図 25 のライン L 27 において、印加電圧が 2.7 V で一度下がった透過率は 3.0 V から再上昇していることが確認され、反転現象が生じる。その上、電圧の印加時の透過率は視角を傾けると低下していることが確認される。

【0064】また、ライン L 28, L 30 は、図 22 のライン L 23, L 25 に比べて、やや左右が非対象であることが確認される。さらにライン L 29 において、電圧印加時の透過率が落切れていないことが確認された。

【0065】したがって、図 18 に示す液晶表示装置 54 の視角特性は、図 23 に示す従来の液晶表示装置 80 の視角特性に比べてかなり改善されていることが分かる。なお、位相差板 41 としては、液晶性高分子を傾斜配向させたものや高分子フィルムをローリングさせたものでもよい。ローリングとは、上下ローラの間にフィルムを通すことである。

【0066】（実施例 5）図 26 の液晶表示装置 85 は、位相差板 86 を除いて図 18 の液晶表示装置 54 と同様の構成であって、液晶層 52 として屈折率異方性  $\Delta n$  が 0.08 であるネマティック液晶材料を用い、液晶層 52 の厚さを  $4.5 \mu\text{m}$  に設定するとともに、図 16 に示した位相差板 41 の代わりに図 27 に示す位相差板 86 を用いている。位相差板 86 は、ポリスチレンなどの高分子化合物を延伸したものであって、第 1 のリタレーション値  $(n_c - n_a) \times d$  が 0 nm であって、第 2 のリタレーション値  $(n_c - n_b) \times d$  が 200 nm の一軸性のもので、主屈折率  $n_b$  の方向が位相差板 86 の

表面の法線方向に対して矢符 60 で示す時計まわりに 25 度傾いており、同様に主屈折率  $n_c$  の方向が表面に対して 25 度の角度をなしている。

【0067】図 28 は、液晶表示装置 85 の構成を示す斜視図である。図 28 に示すように、液晶表示装置 85 の偏光板 43, 44 の透過軸 64, 65 はガラス基板 46, 47 上の配向膜 50, 51 のラビング方向 62, 63 とそれぞれ垂直となるように配置され、位相差板 86 の異方性方向の主屈折率  $n_b$  が傾斜した方向 87 はガラス基板 46 の配向膜 50 のラビング方向 62 と反対方向となるように配置する。したがって、液晶表示装置 85 は電圧の印加時において光を透過して白色表示を行ういわゆるノーマリホワイト表示を行う。

【0068】図 29 は、液晶表示装置 85 の印加電圧－透過率特性を示すグラフである。図 31 において液晶表示装置 85 の真上、すなわち  $\psi = 0$  度から見たときの特性曲線が実線 L 31 で示されている。また、液晶表示装置 85 の正視角方向および反視角方向に  $\psi = 30$  度傾けた位置から見たときの特性曲線がそれぞれライン L 32, L 33 で示されている。図 29 のライン L 32 において、印加電圧が 3.5 V から 5.5 V で、透過率がほとんどフラットであることが確認される。その上、電圧印加時の透過率が真上から見たときと、視角を傾けたときとであまり透過率が変化していないことが確認される。またライン L 33 において、電圧印加時の透過率がかなり落ちており、黒表示ができ、反視角方向が改善されていることが確認される。

【0069】液晶表示装置 85 の正視角方向と反視角方向のコントラスト比を下記の表 2 に示す。

【0070】

【表 2】

	コントラスト比	
	正視角方向	反視角方向
液晶表示装置 85	147	19
液晶表示装置 88	11	7
位相差板無し TN	42	4

【0071】（比較例 5）図 30 の液晶表示装置 88 は、位相差板 89 を除いて図 26 の液晶表示装置 85 と同様の構成であって、液晶層 52 として屈折率異方性  $\Delta n$  が 0.08 であるネマティック液晶材料を用い、液晶層 52 の厚さを  $4.5 \mu\text{m}$  に設定するとともに、図 27 に示す位相差板 86 の代わりに図 31 に示す位相差板 89 を用いている。位相差板 89 は、ポリスチレンなどの高分子化合物を延伸したものであって、第 1 のリタレーション値  $(n_c - n_a) \times d$  が 0 nm であり、第 2 のリタレーション値  $(n_c - n_b) \times d$  が 200 nm の一軸性のもので、主屈折率  $n_b$  の方向が表面の法線方向と平

行に形成されている。また図 30 において位相差板 89 の主屈折率  $n_c$  の方向が表面に対して平行に形成されている。位相差板 89 の主屈折率  $n_c$  の方向 90 はガラス基板 46 の配向膜 50 のラビング方向 62 と平行に配置されている。

【0072】図 32 は、液晶表示装置 88 の印加電圧－透過率特性を示すグラフである。図 32 において液晶表示装置 88 を真上から見たときの特性曲線がライン L 34 で示され、正視角方向および反視角方向に  $\psi = 30$  度傾けた位置から見たときの特性曲線がそれぞれライン L 35, L 36 で示されている。図 32 のライン L 34 に

において、印加電圧が2.7Vで一度下がった透過率が3.0Vから再上昇していることが確認され、反転現象が生じる。その上、電圧の印加時の透過率は視角を傾けると低下していることが確認される。同様に図32のラインL36において、電圧印加時の透過率は落ちきれていないことが確認された。

【0073】したがって、図26に示す液晶表示装置85の視角特性は、図30に示す従来の液晶表示装置88の視角特性に比べてかなり改善されていることが分かる。なお、位相差板86としては、液晶性高分子を傾斜配向させたものや高分子フィルムをローリングさせたものなどでもよい。

【0074】

【発明の効果】以上詳説したように、本発明によれば、主屈折率方向を傾けた位相差板、特に最小主屈折率 $n_a$ 方向を軸にして主屈折率 $n_b$ 、 $n_c$ の方向を傾斜させた位相差板を用いることによって、液晶表示素子などの複屈折性を有する部材で生ずる視角や出射角に対応した位相差変化を補償することができる。また、このような位相差板を用いた液晶表示装置は、着色現象や反転現象に起因するコントラスト比の低下を防止することができるため、白黒表示におけるコントラスト比が視角方向によって影響されず、表示画像の品質を格段に向上させることができる。

【0075】また本発明によれば、主屈折率が $n_a = n_c > n_b$ の屈折率異方性が負である位相差板であって主屈折率の方向を傾けた位相差板は、特に表面内の主屈折率 $n_a$ または $n_c$ の方向を軸として法線方向の主屈折率 $n_b$ の方向と、もう一方の主屈折率 $n_c$ または $n_a$ の方向を傾斜した位相差板は少なくとも1枚配置することによって、液晶表示素子で生じる視角に対応した位相差を解消することができ、液晶表示素子における反転現象に起因するコントラスト比の低下、および反視角方向の視角特性がさらに改善される。したがって、白黒表示におけるコントラスト比がさらに向上し、液晶表示装置の表示品位が格段に向上する。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明の一実施例である位相差板の斜視図である。

【図2】本発明の一実施例である液晶表示装置の分解断面図である。

【図3】液晶表示素子のラビング方向および正視角方向を示す概略図である。

【図4】図2に示す液晶表示装置2の分解斜視図である。

【図5】液晶表示装置の視角依存性の測定系を示す概略斜視図である。

【図6】実施例1における液晶表示装置2の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図7】従来の位相差板31の主屈折率 $n_a$ 、 $n_b$ 、 $n$

$c$ を示す斜視図である。

【図8】位相差板31を用いた従来の液晶表示装置32の構成を示す分解斜視図である。

【図9】比較例1における液晶表示装置32の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図10】実施例2における液晶表示装置2の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図11】比較例2における液晶表示装置32の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図12】実施例3における液晶表示装置2の構成を示す分解斜視図である。

【図13】実施例3における液晶表示装置2の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図14】従来の位相差板31a、31bを用いた液晶表示装置51の構成を示す分解斜視図である。

【図15】比較例3における液晶表示装置51の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図16】本発明の他の実施例である位相差板41の斜視図である。

【図17】本発明のさらに他の実施例である位相差板42の斜視図である。

【図18】本発明の他の実施例である液晶表示装置54の分解断面図である。

【図19】液晶表示素子45のラビング方向を示す平面図である。

【図20】液晶表示装置54の分解斜視図である。

【図21】液晶表示装置54の視角依存性の測定系を示す概略斜視図である。

【図22】実施例4における液晶表示装置54の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図23】比較例4の液晶表示装置80の構成を示す分解斜視図である。

【図24】液晶表示装置80に用いられる位相差板81の主屈折率 $n_a$ 、 $n_b$ 、 $n_c$ を示す斜視図である。

【図25】比較例4における液晶表示装置80の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図26】実施例5の液晶表示装置85の構成を示す分解断面図である。

【図27】液晶表示装置85に用いられる位相差板86の主屈折率 $n_a$ 、 $n_b$ 、 $n_c$ を示す斜視図である。

【図28】液晶表示装置85の構成を示す分解斜視図である。

【図29】実施例5における液晶表示装置85の透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【図30】比較例5における液晶表示装置88の構成を示す分解斜視図である。

【図31】液晶表示装置88に用いられる位相差板89の主屈折率 $n_a$ 、 $n_b$ 、 $n_c$ を示す斜視図である。

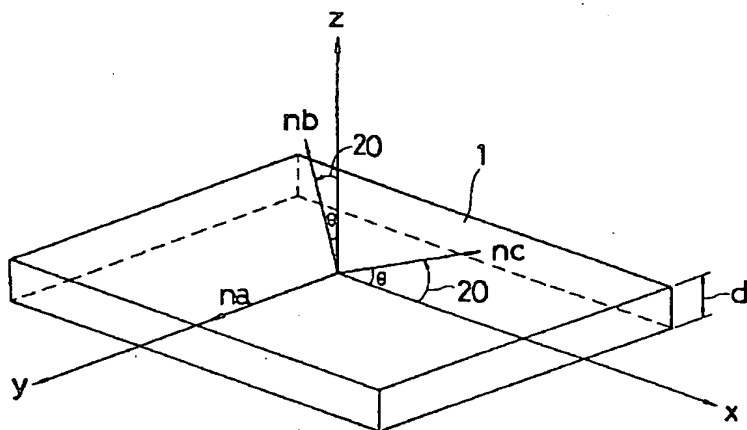
【図32】比較例5における液晶表示装置88透過率－液晶印加電圧特性を示すグラフである。

【符号の説明】

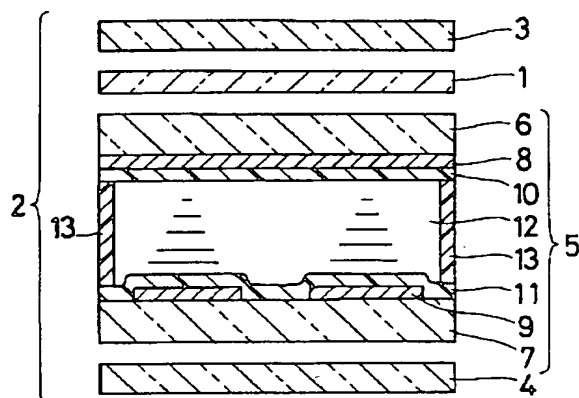
1, 1a, 1b, 41, 41a, 41b, 86 位相差板  
 2, 54, 85 液晶表示装置  
 3, 4, 43, 44 偏光板  
 5, 45 液晶表示素子  
 6, 7, 46, 47 ガラス基板

8, 9, 48, 49 透明電極層  
 10, 11, 50, 51 配向膜  
 12, 52 液晶層  
 21, 22, 62, 63 ラビング方向  
 23, 24, 64, 65 透過軸方向  
 25, 25a, 25b 最小主屈折率  $n_a$  の方向  
 61a, 61b, 87 主屈折率  $n_b$  の傾斜方向

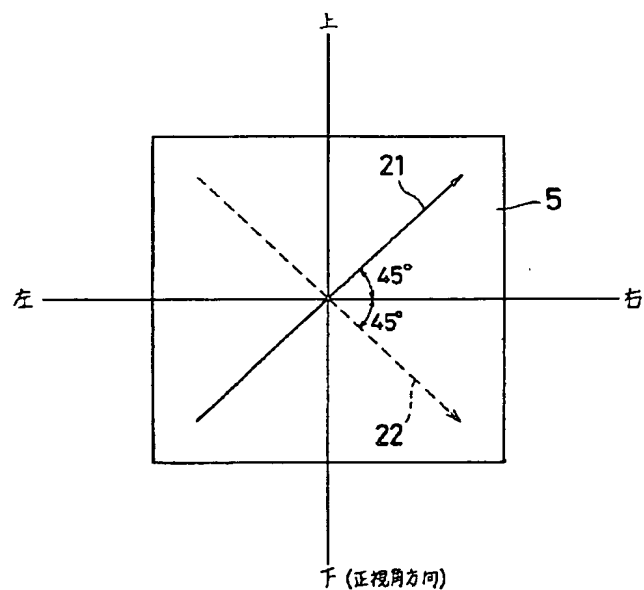
【図1】



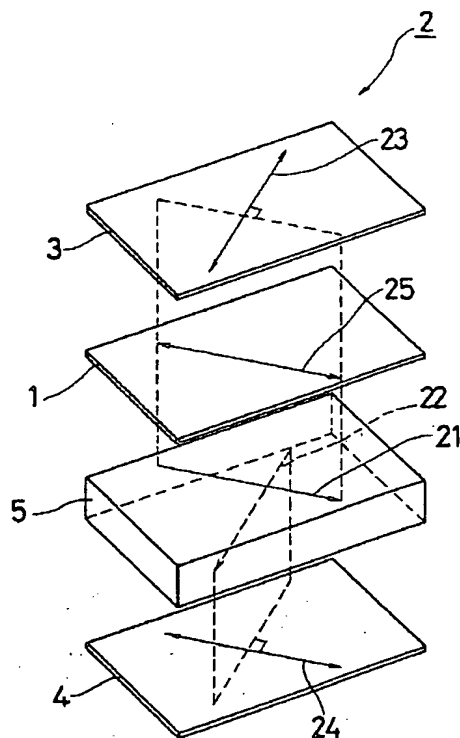
【図2】



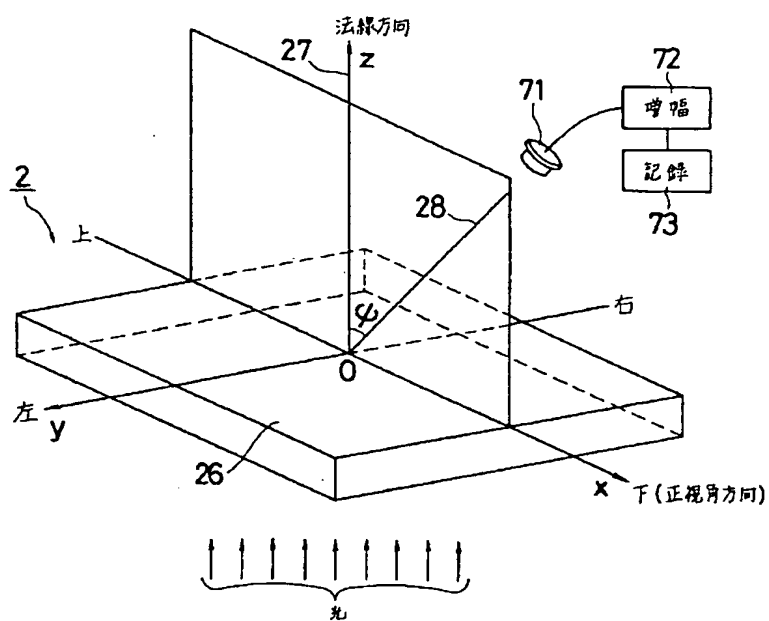
【図3】



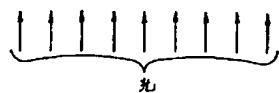
【図4】



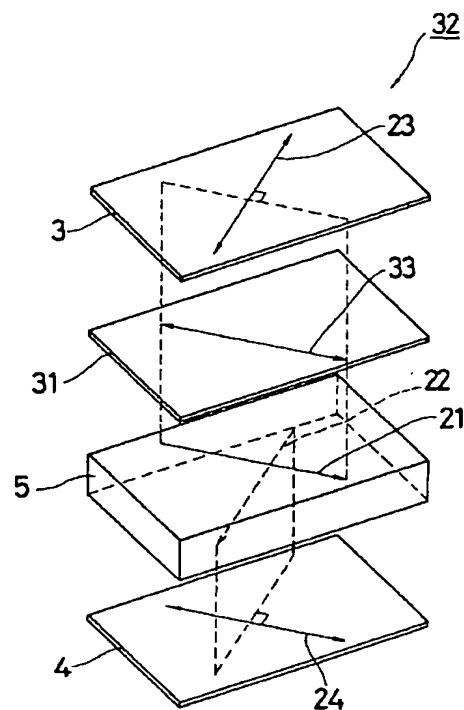
【図5】



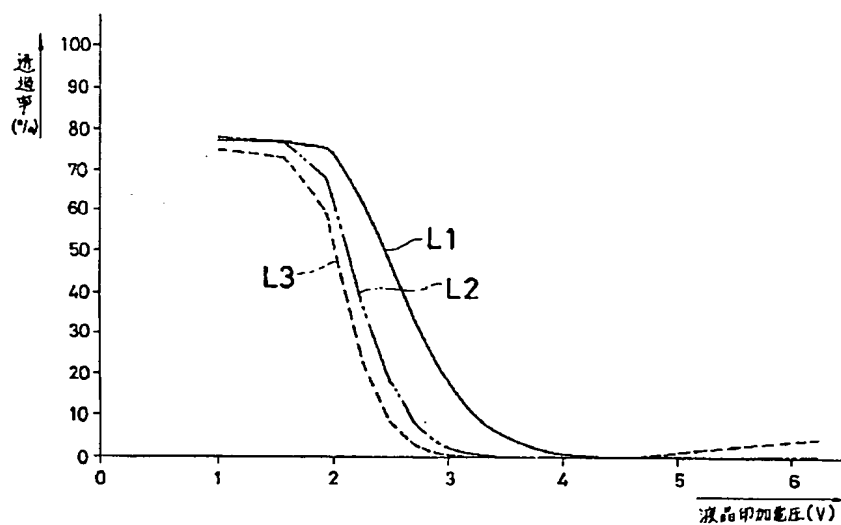
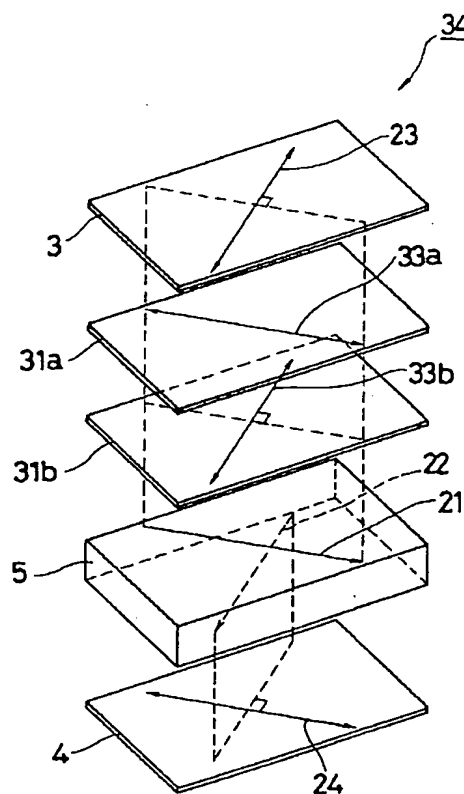
【図6】



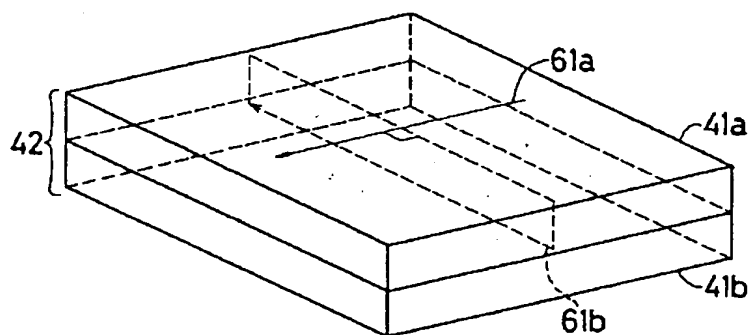
【図8】



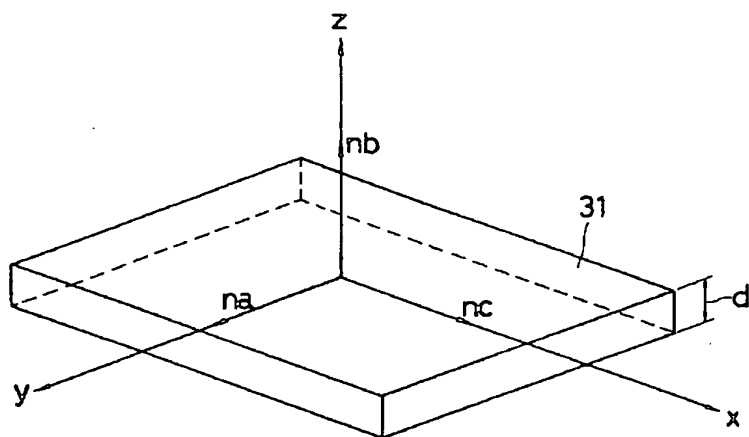
【図14】



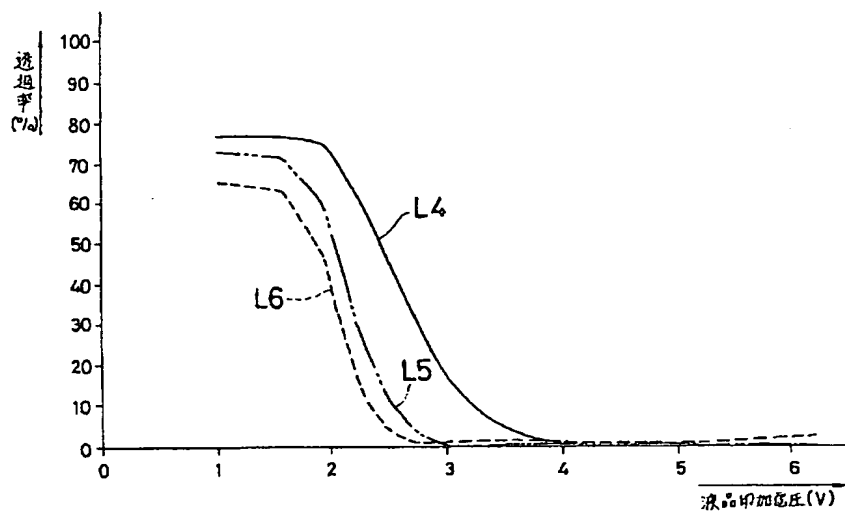
【図17】



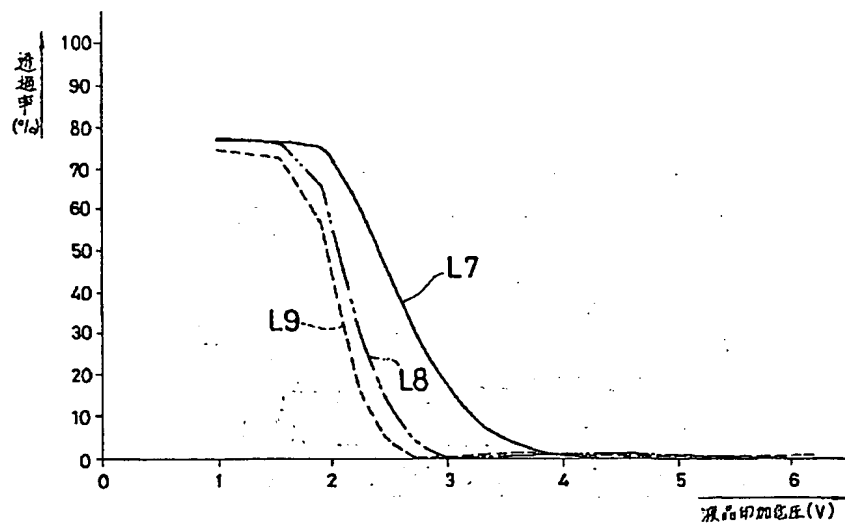
【図 7】



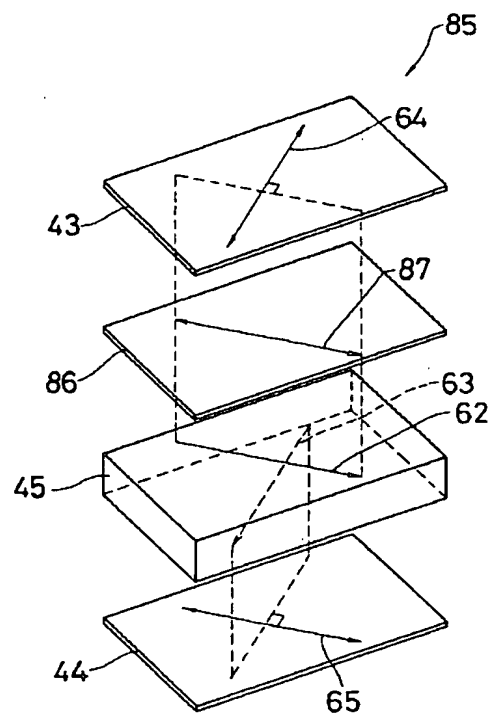
【図 9】



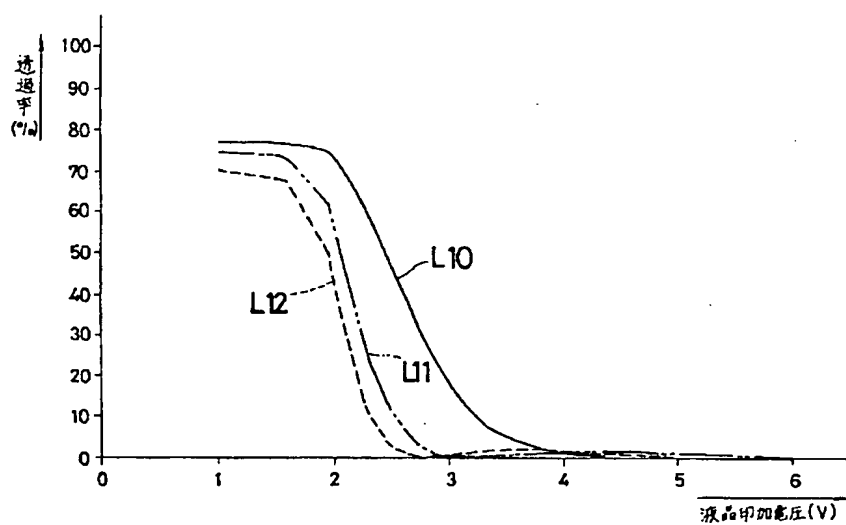
【図 10】



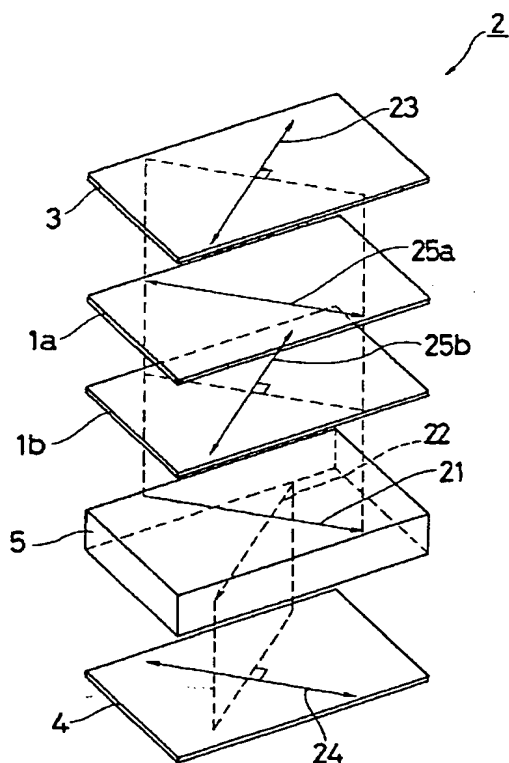
【図 28】



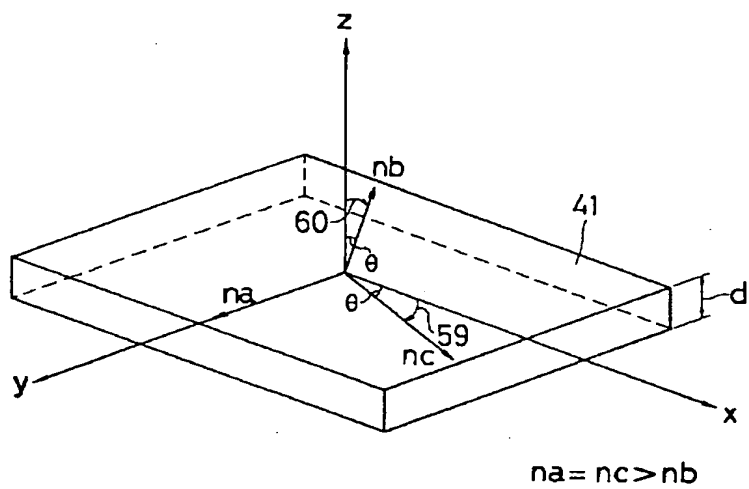
【図11】



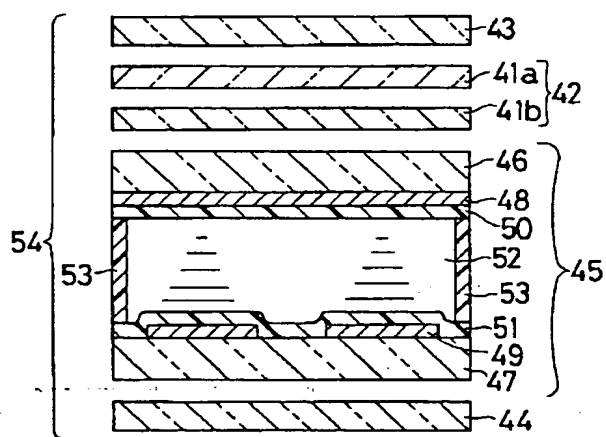
【図12】



【図16】

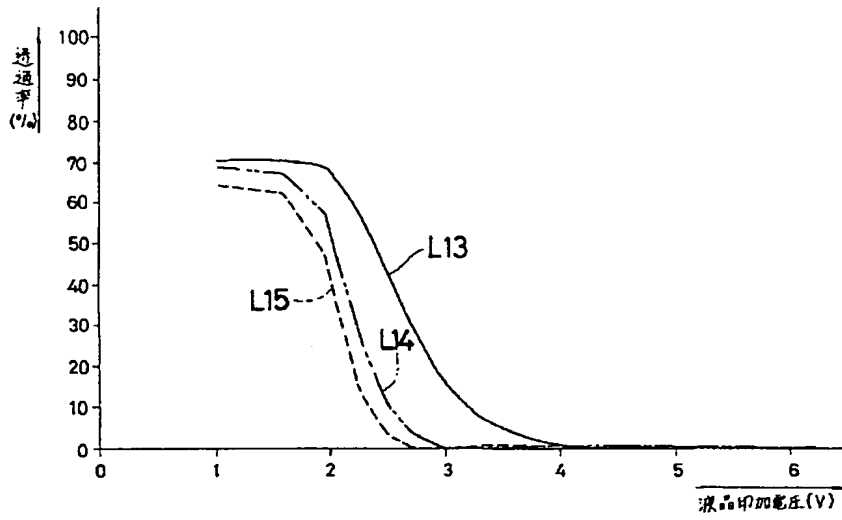


【図18】

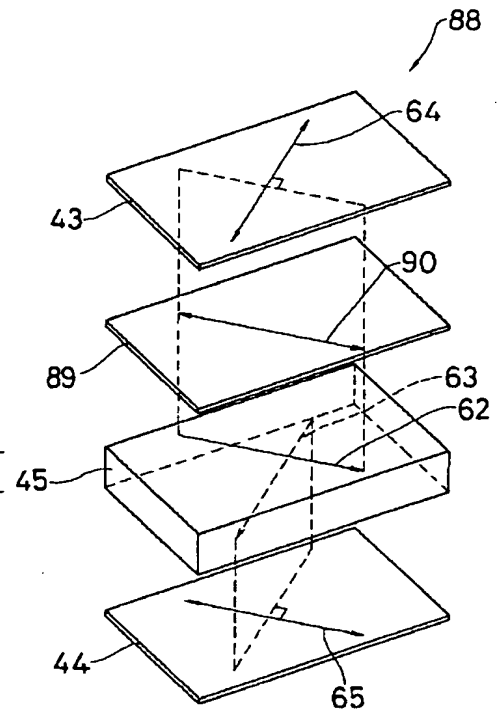




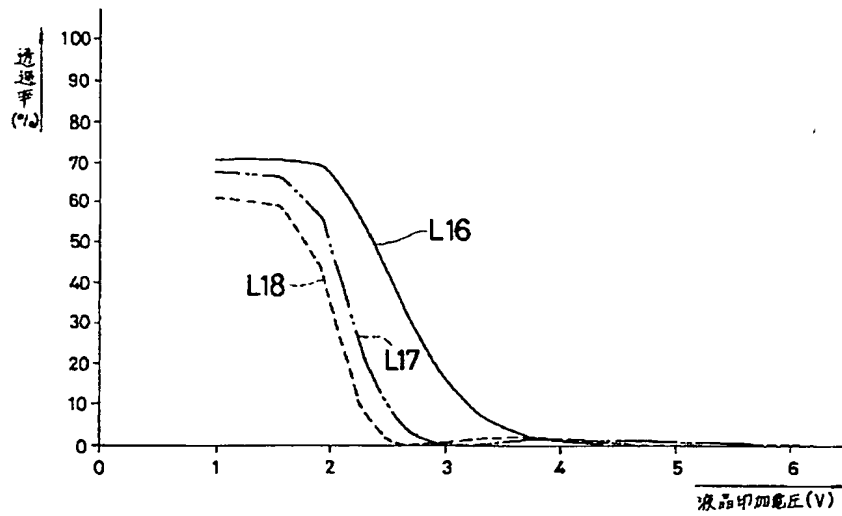
【図 13】



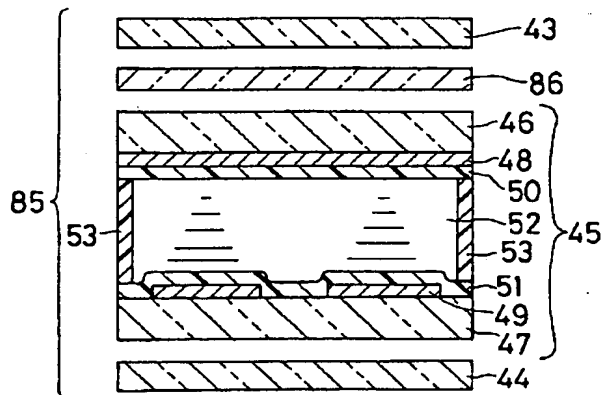
【図 30】



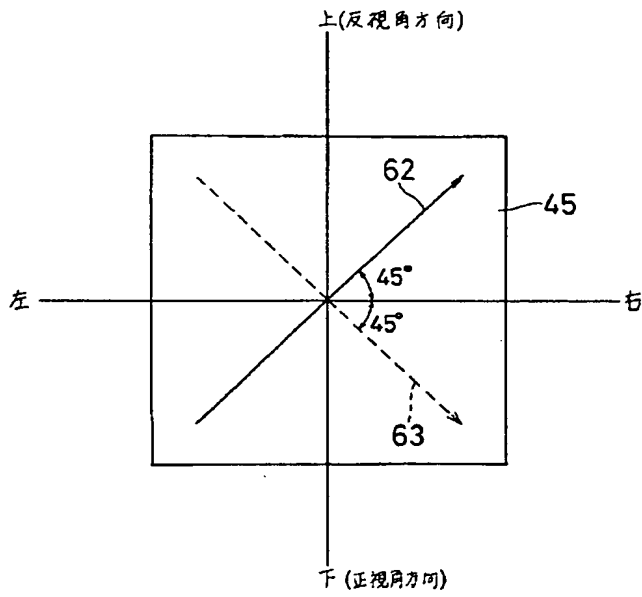
【図 15】



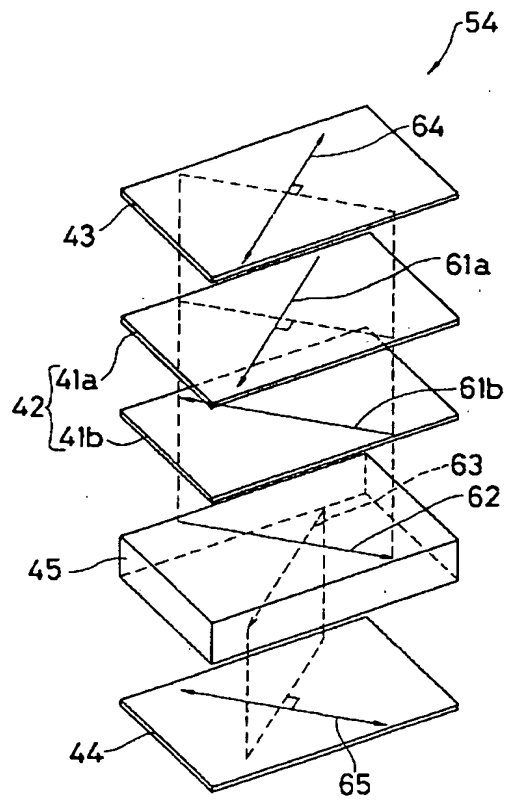
【図 26】



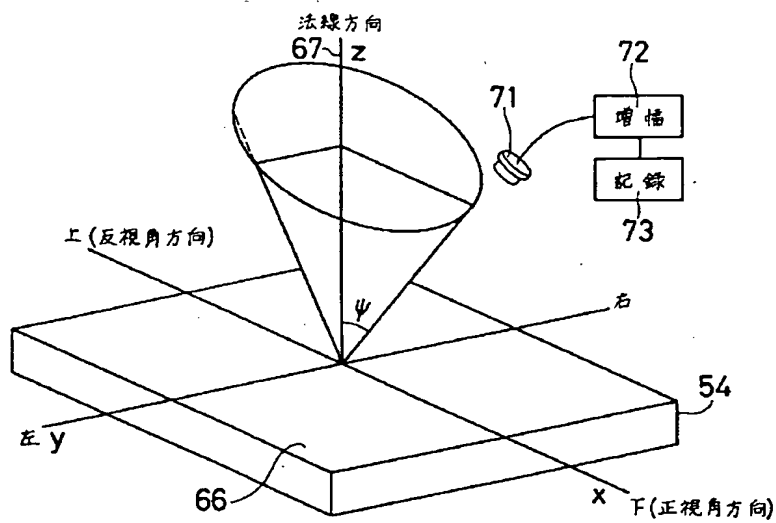
【圖 19】



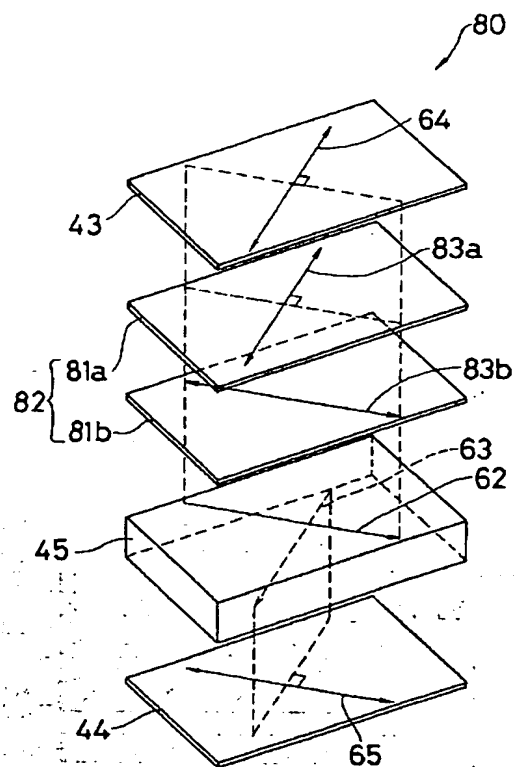
【圖 20】



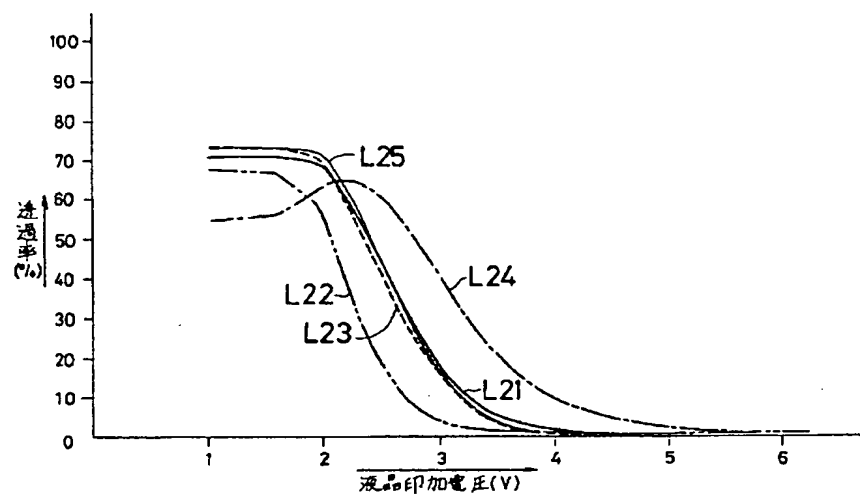
【圖 21】



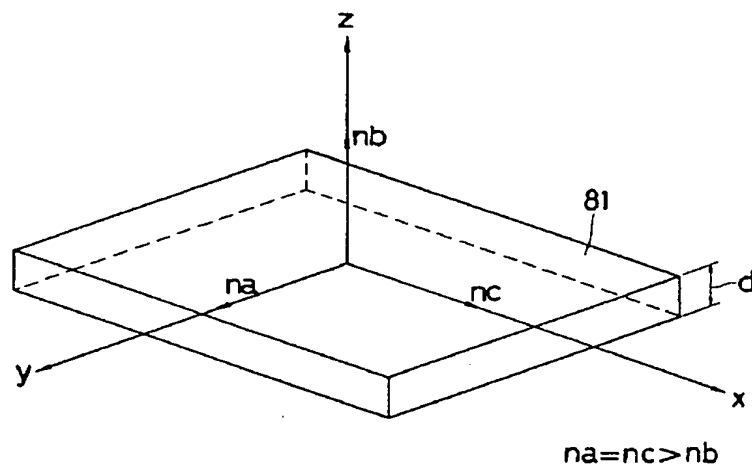
【圖 23】



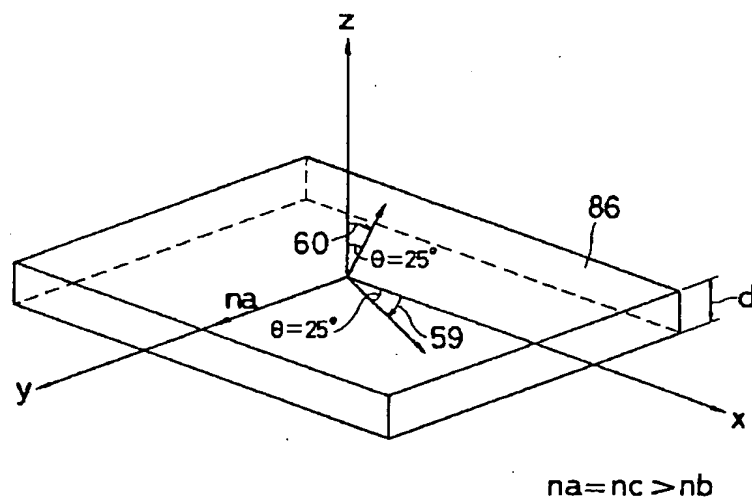
【図 2 2】



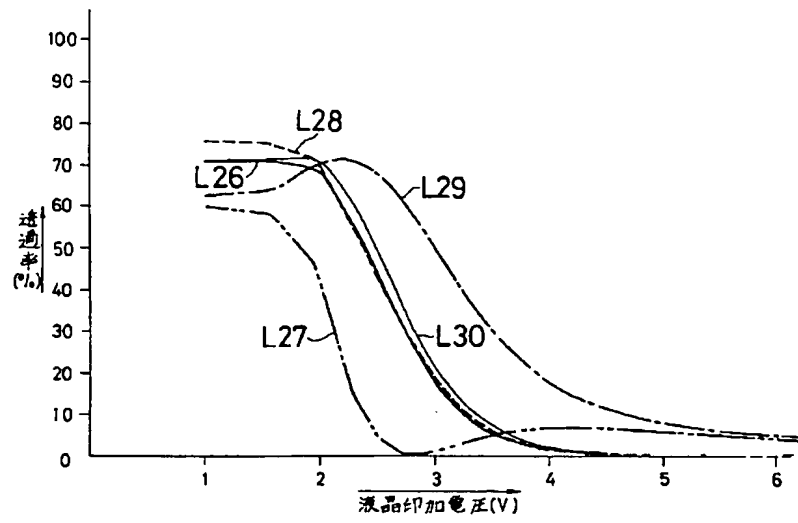
【図 2 4】



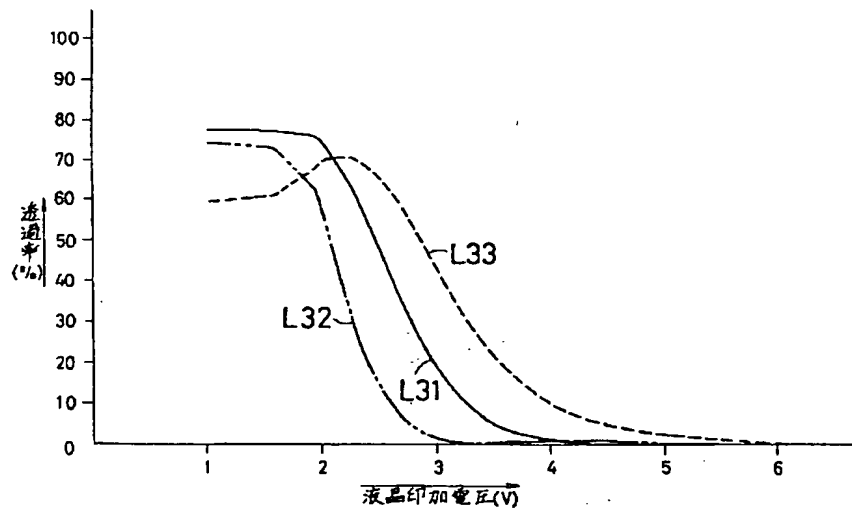
【図 2 7】



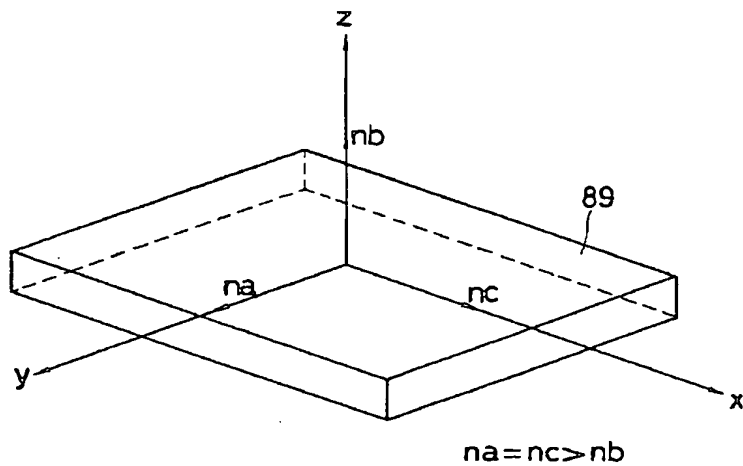
【图 2 5】



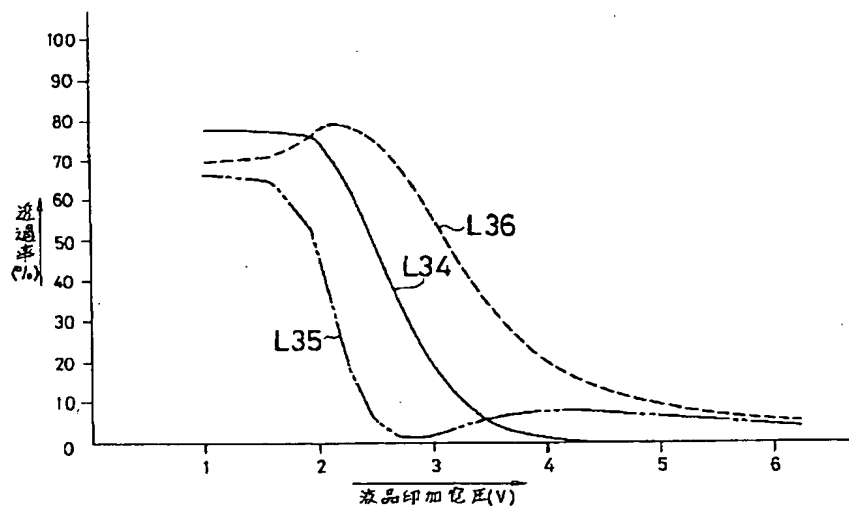
【图 2 9】



【図 3 1】



【図 3 2】



【手続補正書】

【提出日】平成 5 年 9 月 6 日

【手続補正 1】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0058

【補正方法】変更

【補正内容】

【0058】また、ライン L 2 3, L 2 5 において、真上から見たときの印加電圧-透過率特性とほとんど変化せず、左右の非対称性もほとんどないことが確認される。さらにライン L 2 4 において、電圧印加時の透過率がかなり落ちており、黒表示ができ、反視角方向が改善されていることが確認される。

【手続補正 2】

【補正対象書類名】明細書

【補正対象項目名】0064

【補正方法】変更

【補正内容】

【0064】また、ライン L 2 8, L 3 0 は、図 2 2 のライン L 2 3, L 2 5 に比べて、やや左右が非対称であることが確認される。さらにライン L 2 9 において、電圧印加時の透過率が落切れていないことが確認された。

【手続補正 3】

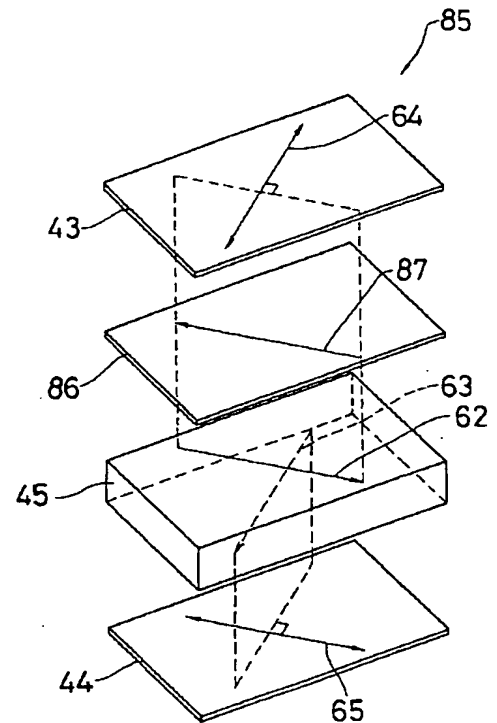
【補正対象書類名】図面

【補正対象項目名】図 2 8

【補正方法】変更

【補正内容】

【図 28】



フロントページの続き

(72)発明者 神崎 修一  
大阪府大阪市阿倍野区長池町22番22号 シ  
ャープ株式会社内